Japanese Patent Post-Exam Publication No. S54-25189

Published:

August 25, 1979

Filed:

July 20, 1971 under Serial No. S46-54004

Laid open:

march 8, 1973 under No. S48-18670

Inventors:

R. Sugiura; A. Kato

Applicant:

Nippon China Ware Co., Ltd.

Titel:

Impact Absorbing Material Using hollow Ceramic Balls

In the drawings, reference numeral 1 designates hollow ceramic balls; 2 a woven cloth bag; 4 binding agents

四日本国特許庁(JP)

(1) 特許出願公告

報 (B2)

昭54—25189

1 Int.Cl.2 F 16 F 7/12 識別配号 69日本分類 54 B 5

庁内整理番号 20公告 昭和64年(1979) 8月25日 7367-3 J

発明の数 5

(全 5 頁)

図中空セラミック球を用いた緩衝材

2049 顧 昭46~54004

23出 顧 昭46(1971)7月20日

公 開 昭48-18670

❷昭48(1973)3月8日

何発 明 者 杉浦隆一

名古屋市東区西裏町1の10

п 加藤朗

北屋敷119の6

砂出 顧 人 日本陶器株式会社

名古屋市西区則武新町1の1

70代 理 井理士 旅倉廠 外1名。

切特許請求の範囲

- 1 中空セラミツク球を袋に充塡または結合剤に より結合して所望形状に成形した緩衝材。
- 2 中空セラミツク球と他の弾力性をほとんど持 たない物体の粒子または小塊との混合物を、袋に 20 相手物体の質量、形状、弾力性と緩衝材自体の諸 充塡または結合剤により結合して所望形状に成形 した緩衝材。
- 3 中空セラミック球と他の弾力性を持つ物体の 粒子または小塊との混合物を、袋に充塡または結 合剤により結合して所望形状に成形した緩衝材。 25 4 中空セラミツク球を袋に充塡または結合剤に より結合して所望形状に成形した緩衝材と、他の 弾力性をほとんど持たない物体から成る成形体と を貼り合わせた複合緩衝材。
- より結合して所望形状に成形した緩衝材と、他の 弾力性を持つ物体から成る成形体とを貼り合わせ た複合緩衝材。

発明の詳細な説明

本発明は微細なガラス質の中空セラミツク球を 35 ば理想的である。 主体とする緩衝材に関するものであり、さらに詳 しくは、他の物体が衝突する際に、中空セラミッ

ク球が破壊され、それによつて運動エネルギーを 吸収し、緩衝作用をなさしめることを特徴とする 緩衝材に関するものである。

2

従来、ゴム、スポンジ、軟質発泡合成樹脂等物 5 質菌有の弾力性を利用したり、封入された空気の 圧縮弾力性を利用した緩衝材は広く使用されてい

本発明はほご2000点以下の微細なガラス質 の中空セラミツク球を袋に充塡したり、ゴム、合 名古屋市昭和区天白町大字植田字 10 成樹脂、その他の結合剤によつて結合してシート 状に成形したり、塊状物に成形して緩衝材として 使用するものである。又上記の中空セラミック球 にゴム、軟質合成樹脂等の弾力性を持つ小塊や、 砂状の弾力性をほとんど持たない物体を混合する 15 ことによつて適当な新衛撃強度を持たせるように することも可能である。 中空セラミック球の製法 は、米国エマーソン・カミンズ社の方法に示され るように公知である。

> 緩衝機能は衝突する相手の物体との相対速度 符性との間の相互作用によつてきまるものである。 緩衝材の選定に当つては、その使用目的によって 緩衝材の特性を正しく選定して使用することが最 も重要な問題となる。

本発明による緩衝材は相手の物体が緩衝材に衝 突する場合に持つ運動量を、中空セラミツク球の 破砕エネルギーに転化するものである。 厳しい 衝 撃を避ける ためにはこのエネルギー転化時間をで きるかぎり長くするととが必要であるが、これは 5 中空セラミツク球を袋に充塡または結合剤に 30 衝突の際に緩衝材に生ずる凹みの大きさにかよわ り、例えば板状の緩衝材の場合に、その厚みに制 限が有るときは衝突によつて生ずる凹みが緩衝材 の厚みの範囲内で、かつ衝突した物体の持つてい た運動エネルギーを完全に吸収することができれ

> 本発明で使用する中空セラミック球の粒度には 特に制限はないが、実用上約2000 4以下が好

3

ましい。中空セラミツク球は粒径が大きく、嵩比 * 本発明による緩衝材は、高温下では勿論、冷高 重が小さなものほど耐圧縮強度が小さい。

このために本発明による優働材においては、中 空セラミツク球の被破砕強度を適当に選択して与 能を持たせることが可能である。

なお中空セラミツク球によってできる空隙の大 きさを所望に保つて耐圧強度を持たせたい場合に は、例えばゴムシート中に中空セラミツク球を充 等の結合剤で結合させてシートとすることにより 耐圧強度を大きくすることができる。又上配素材 とスポンジ 発泡スチロール板等を張り合せて通 当な緩衝特性を持たせることにより、目的に応じ た理想的な衝突エネルギー吸収材を得ることがで 15 きる。

温下にても支障なく使用できるし、その用途は広 い。例えば非常用緩衝器に利用する場合、受衝面 積緩衝材強度、緩衝材厚みを選択し組合せること えられた緩衝材の厚みの範囲で最も有効な緩衝機 5 により広範囲の緩衝機能をもたせ得るし、しかも 反撥力を住じない特徴を有する。また例えば安全 用ヘルメツトとして利用する場合、すなわち異物 が顕部へ衝突する場合の顕部保護ヘルメットを作 るには、例えば租目のガラス繊維織布を2または 塡してゴムの硬度を調整したり、PVA,CMC 10 3層補強材として配置し塩化ビニル樹脂を結合剤 としてヘルメツト金型内で加熱により中空セラミ ツク球を結合させて成形し、かつ外観改良のため 表面にPVAにて機布等を接着する。

> 以下実施例について述べる。 本発明の実施例において使用した中空セラミッ ク球の組成は、次に示すと おりである。

	強熱減量	S i O₂	A1203	FeO Fe ₂ O ₃	ÇaO	MgO	Na ₂ O	K ₂ O
ļ	2~4%	68~76	113~1.7	traec	2~4	<1	3~4	2~4

実施例 1~4

(競布袋詰)

※横布(沪布)2に通常の方法で詰め、表』に示す 所定の嵩比重に保つた厚み35㎜のシート状緩衝

第1 および第2図に示すように、表Iに示す粒 25 材 4種を製造した。なお図中、3はミシン縫目を 径範囲の中空セラミツク球1をポリプロピレン製※ 示す。

	記号	粒径範囲 μ (実測値範囲)	嵩比重量 9 / cd (充填温度)
実施例1	1	350~500(351~495)	0.035
″ 2	I	150~350(147~351)	0.065
" 3	I	70~150(74~147)	0.190
" 4	IV	70~500(74~475)	0.135

なお、との場合、目的用途に応じ中空セラミツ ク球に所望量のスポンジゴム小塊を加えた混合物 40 (9 8 0 cm/ sec²)を単位として衝撃値を測定し を使用することもある。

次いで、各実施例で得られた緩衝材を長さ20 **%の銅板上に載せ、その中心に高さ300%から** 重量4kgの重りを落下させ、該緩衝材と衝突の瞬

間に重りの受ける最大加速度を重力の加速度は た。比較のために従来の発泡スチロールシート2 種類(表頂のC−1、C−2)について 同一 条 件で測定した。

なお測定結果を表】に示す。(但し緩衝材温度

-162÷

5

は20℃)

表

試料番号	嵩比重量 多/cal	衝撃値G	衝突変形型 (凹み)
I	0.035	2 5	18
1	0.065	3 2	8
n	0.190	50	4 ·
IV	0.135	4.4	13
C-1	0.020	48	
C — 2	0.0 1 5	3 5	

試料の説明:

試料記号C-1 発泡スチロールシート C-2 発泡スチロールシート 但し重りと緩衝材の接触面積は5 0.2 4cd

とれ等の試験から粒径が小さくなるほど衝撃に 20 より中空セラミツク球はつぶれ難くなる。縛る、 被破砕強度は大きくなる。(表Ⅱでは衝撃変形値 で示してある。)

依つて上記の条件の自由落下による運動量の吸 収に対して、中空セラミツク球から構成された緩 25 衝材は粒径が小さいものより、粗粒で構成された ものの方が優れている。即ちセラミック球の被破 砕強度の小さい実施例Iが衝突エネルギーの吸収 性は最も優れている。

運動量が本試験例よりさらに大きくなり、衝突 30 面の単位面積当りの圧力が大きくなるほど、被破 砕強度の高い球を選定することによつて最も有効 な緩衝機能を持つた緩衝材を得ることができる。

本発明による緩衝材の大きな特徴として、緩衝 材に衝突後の復元反殺力がほとんど無いために、 35 衝突して来た相手の物体の持つ運動エネルギーは ほとんどがセラミツク球の破砕に消費されてしま い、衝突物体が弾き返されることが無い点をあげ ることができる。このために衝突して来た物体が 反綴により2次、3次の衝突を続けることを避け 40 を貼り合わせて複合緩衝材を製造した。この場合 ることができる。

本発明による他の特徴は、その主体をなす微粒 中空セラミック球が高温に耐えるから充塡用袋又 は結合剤をガラス繊維の姿等又は無機質結合剤

(耐熱セメント等)より選定すれば耐熱不燃性の 優れた緩衝材を得ることもできる。

従来の発泡質又は繊維質緩衝材は熱による軟化、 変形その他の欠陥を生じ易く、高温に於ける緩衝 5 材としては不適当なものが多かつたが、本発明の 緩衝材には上記の欠陥は全く見られない。表面は 表目に示す4種類の実施例と2種類の発泡スチロ ールシートにつき、表面と同じ衝突条件(重りの 重量4 kg、落下距離300%)で緩衝材の温度が 10 衝撃値に与る影響を測定した結果である。

中空セラミック球から成る緩衝材はこの試験の 温度範囲ではその緩衝機能にほとんど変化はみら れない。他方対照とした発泡スチロールシートで は素材の軟化、封入気体の膨脹により変形がみら 15 れ、緩衝機能も温度により異り、不安定となる。 110℃では軟化し、変形が大きくなり緩衝材と して実用不能の状態となる。

緩衝材の各温度に於る衝撃値は 試料記 1100 20° 9 Ot I 25 26 26 I 3 2 3 2 3 2 1 5 0 50 49 IV 44 4 5 4 4 6 0(軟化変形) C - 1 4 8 3 7 C-226 5 1(軟化変形) 3 5

実施例 5

(シート貼り合わせ)

第3 図に示すように、 粒度 70~500 μの中 空セラミツク球1を天然ゴム4を結合剤として結 合せしめ厚さ30gのシート状としたものに、外 観および触感の改良および/または緩衝機能を調 節するため厚さ5 mの発泡ポリエチレンシート5 の混合重量百分率は、中空セラミック 球2 0.0% および天然ゴム80.0%であつた。なお使用目的 **に応じ、前記中空セラミツク球の代りにかゝる中** 空セラミツク球にスポン ジゴム小塊を加えた混合

物を使用することもある。

※試験し、次の結果を得た。

前記複合緩衝材を前にのべたのと同要領により※

衡 琴 値	重りの重量	落下距離	落下条件	衝突面積	温 度
(G)	(kg)	(:##)		(cd)	(で)
34-38	6. 0	3 0 0	自由落下	5 0.2 4	2 0

実施例 6

(金網補強シート)

*しめ厚さ30 ***のシート状とし、該シートの表面 にガラス繊維織物了等を布張りして金網補強シー 第4図に示すように、粒度10~500μの中 10ト状緩衝材を得た。

空セラミツク球1(33.0重量%)と結合材4と してのPVA(670重量%)またはPVCとの 混合物中に金網6を挿入したのちとれらを結合せ*

前記級衡材を前記と同要領で試験し、次の結果 を得た。

衡等を値 (G)	重りの重量 (kg)	落下距離 (銀)	落下条件	衝突面積 (cd)	温 度(℃)
42-48	1 0.0	600	自由落下	7 8.5 0	2 0

実施例 7

(熱可塑性樹脂シートによるはさみ込み) 第5および第6図に示すように、粒度70~ 🦠 5 C O μ の中空セラミツグ球1 (1 1.4 重量%) を、格子状ますを有する熱可塑性樹脂シート 8 例 えばPVC(88.6重量%)のシート中に充塡し て厚さ5~10㎜のシートとなし、かかるセラミ☆25

☆ツク球充填シート8を数枚例えば3枚重ね合わせ 20 加熱し軽く圧着して積層シート 9状経衛材を製造 Lite な知名まけはSOX5Omの大きさを有し、 かつそれは极小な空気抜き孔10を設けておいた。 前記緩衝材を前記と同要領で試験し、次の結果 を得た。

衛 * 値 (G)	重りの重量 (kg)	落下距離	落下条件	衝突面積 (cal)	温 度 (で)
44-49	6.0	3 0 0	白由落下	5021	9 3

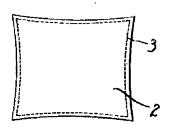
図面の簡単な説明

第1図は本発明による 横布袋詰中空セラミック 球髪衝材の平面図、第2図は第1図の緩衝材の断 面図、第3図は熱可塑性合成樹脂シートを貼り合 わせたシート状中空セラミック 球髪衛材の断面図、35 第4図は金網補強のシート状中空セラミック球機

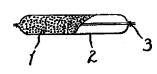
衛材の断面図、第5図は中空セラミック球が熱可 顕性樹脂シート中に 充填された樹脂シートはさみ 込み中空セラミツク球緩衝材の平面図、第6図は 第5図の緩衝材の断面図を示す。

1:中空セラミツク球、2: 総布袋、4: 結合 剤、5:貼り合わせ用シート。

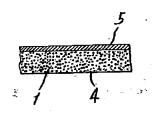
第1図



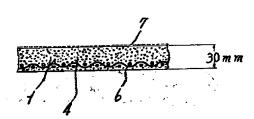
第2図



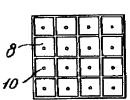
第3図



第4図



第5図



第6図

